### (19)日本国特許庁(JP)

# (12) 公開特許公報(A)

### (11)特許出願公開番号

# 特開平10-168532

(43)公開日 平成10年(1998) 6月23日

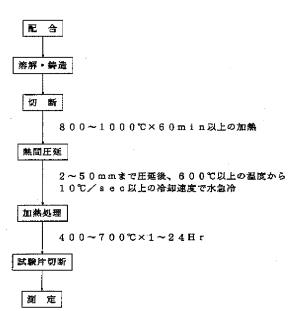
(51) Int.Cl. <sup>6</sup>	識別記号		FΙ				
C 2 2 C 9/06			C 2 2 C	9/06			
C 2 2 F 1/08			C 2 2 F	1/08		Α	
C 2 3 C 14/34			C 2 3 C	14/34		С	
// C 2 2 F 1/00	630		C 2 2 F	1/00		630M	
						630J	
		審査請求	未請求 請求	<b>杉項の数3</b>	FD	(全 5 頁)	最終頁に続く
(21)出願番号	特願平9-290494		(71)出願	人 000224	798		
				同和鉱	業株式	会社	
(22)出願日	平成9年(1997)10月7日			東京都	千代田	区丸の内1丁	目8番2号
			(72)発明	者 本城	博		
(31)優先権主張番号	特願平8-285945			東京都	千代田	区丸の内1丁	目8番2号 同
(32)優先日	平8 (1996)10月8日			和鉱業	株式会	社内	
(33)優先権主張国	日本(JP)		(72)発明	者神崎	敏裕		
				東京都	千代田	区丸の内1丁	目8番2号 同
				和鉱業	株式会	社内	
			(72)発明	者 菅原	章		
				東京都	千代田	区丸の内1丁	目8番2号 同
				和鉱業	株式会	社内	

# (54) 【発明の名称】 バッキングプレート用銅合金およびその製造方法

### (57)【要約】

【課題】 切削加工性、熱伝導性、耐熱特性およびろう付け性に優れた特性を兼ね備えたバッキングプレート用 銅合金とその製造方法を提供する。

【解決手段】  $Co:0.01\sim1.0重量%、P:0.005\sim0.5重量%、残部Cu及び不可避不純物からなる成分組成の合金となるように高周波溶解炉にて溶解し、<math>370mm$ (幅) $\times1000mm$ (長さ) $\times180mm$ (厚み)のインゴットに鋳造した後900℃で熱間圧延して厚さ20mmの板とし、600℃以上の温度から水で急冷した。その後、 $400\sim700$ ℃の温度範囲で $2\sim6$ 時間保持して加熱処理し、スパッタリング用バッキングプレートとして優れた特性を有する銅合金を得た。



20

1

#### 【特許請求の範囲】

【請求項1】 Co:0.01~1.0重量%、P: 0.005~0.5重量%を含み、残部がCu及び不可 避的不純物からなることを特徴とするバッキングプレー ト用銅合金。

【請求項2】 C○:0.01~1.0重量%、P: 0.005~0.5重量%を含み、更にZn、Sn、N i、Fe、Pb、Si、Al、Zr、Cr、Ti、I n、Mg、Agの少なくとも1種以上合計で0.001 ~1. 0重量%を含み、残部がCu及び不可避的不純物 10 からなることを特徴とするバッキングプレート用銅合 金。

【請求項3】 上記請求項1および2のいずれかに記載 の銅合金を鋳造後、800~1000℃の温度で60分 以上加熱して熱間圧延を行う工程と、得られた熱延板を 600℃以上の温度から水急冷により10℃/sec以 上の冷却速度で冷却する工程と、冷却した板材を2~5 Ommの板厚に仕上げた後400~700℃の温度範囲 で1~24時間保持する工程とからなるバッキングプレ ート用銅合金の製造方法。

#### 【発明の詳細な説明】

#### [0001]

【発明の属する技術分野】本発明は、スパッタリングに 用いられるバッキングプレート用材料として好適な銅合 金とその製造方法に関するものである。

#### [0002]

【従来の技術】従来のバッキングプレート用材料として は、ろう付け性および熱伝導性が良好な無酸素銅が広く 知られている。近年、バッキングプレート材の形状の複 雑化、スパッタリングの高速化および高融点ろう材のろ う付け時の加熱において、以下のような特性が要求され てきている。

- (1)切削加工性に優れていること。
- (2)電気及び熱の伝導性に優れていること。
- (3)耐軟化特性に優れていること。
- (4) ろう付け性に優れていること。

しかしながら、従来の銅及び銅合金では、こうした特性 を充分満足しているとは言えなかった。

## [0003]

【発明が解決しようとする課題】本発明の目的は、上記 のようなバキングプレート材として求められている切削 加工性、熱伝導性、耐熱特性およびろう付け性に優れた 特性を兼ね備えたバッキングプレート用銅合金とその製 造方法を提供することにある。

# [0004]

【課題を解決するための手段】本発明は第1に、重量%  $C \circ : 0.01 \sim 1.0\%$ , P:0.005 \sime 0.5 %を含み、残部が実質的にCu及び不可避的不純物から なることを特徴とするバッキングプレート用銅合金;第 2に、重量比でCo:0.01~1.0%、P:0.0

05~0.5%を含み、更にZn、Sn、Ni、Fe、 Pb、Si、Al、Zr、Cr、Ti、In、Mg、A gの少なくとも一種以上合計で0.001~1.0%を 含有し、残部が実質的にCu及び不可避的不純物からな ることを特徴とするバッキングプレート用銅合金:第3 に、上記いずれかの銅合金を鋳造後、800~1000 ℃の温度で60分以上加熱して熱間圧延を行う工程と、 得られた熱延板を600℃以上の温度から水急冷により 10℃/sec以上の冷却速度で冷却する工程と、冷却 した板材を2~50mmの板厚に仕上げた後400~7 00℃の温度範囲で1~24時間保持する工程とからな るバッキングプレート用銅合金の製造方法である。

2

#### [0005]

【発明の実施の形態】本発明は上記のように構成された 銅合金であり、切削加工性、熱伝導性、耐熱特性、ろう 付け性に優れており、バッキングプレート材料として好 適なものである。

【0006】次に、本発明合金を構成する合金成分の添 加理由と限定理由を説明する。Coを添加するのは、C oが析出効果によりCuの導電性を低下することなく、 耐熱性を上げ熱ひずみによる変形を小さく抑える添加元 素であり、切削加工性を良好にすると同時にろう付け性 を向上させることができるからである。Co含有量の範 囲を0.01~1.0wt%としたのは、0.01wt %未満ではその効果が小さく、1.0wt%を超えると **導電性の低下が避けられない。** 

【0007】Pを添加するのは、CoとPの金属間化合 物により強度、耐熱特性を高める効果があり、また脱酸 効果を有するからである。P含有量を0.005〜0. 5wt%としたのは、0.005wt%未満では強度、 脱酸効果が小さく、0. 5wt%を超えると強度の向上 が見られず、脱酸効果も飽和するためである。さらにろ う付け性も劣化させてしまう。

【0008】 またZn、Sn、Ni、Fe、Pb、S i、A1、Zr、Cr、Ti、In、Mg、Agのうち 一種以上の元素を添加するのは、熱伝導性を大きく低下 させることなく耐熱性を向上させるためである。その合 計含有量を0.001~1.0wt%としたのは、0. 001wt%未満ではその効果が小さく、1.0wt% を超えると導電性を大きく低下させてしまうからであ る。さらにろう付け性も劣化させてしまうからである。 【0009】本発明において、上記組成範囲の銅合金を 鋳造後800~1000℃で60分以上加熱したのは、 鋳造時に生成された不均一な析出物を消失させ、Cuマ トリクス中に均一に固溶させるためである。800℃以 下ではその効果が不十分であり、1000℃以上では材 料の一部が溶解する恐れがある。また、加熱時間が60 分未満ではその効果が不十分である。加熱後熱間圧延に より板厚2~50mmに仕上げ、600℃以上の温度か 50 ら水急冷により冷却速度10℃/sec以上の冷却速度

3

で冷却するのは、10℃/sec未満の速度では一度固溶させた析出物が析出するからである。その後400~700℃で熱処理するのは、一度均一に固溶させたCoおよびP系化合物を均一に析出させるためであり、400℃未満では析出が充分促進されず、700℃を超えると析出物が粗大化してしまうからである。保持時間を1~24時間にしたのは、1時間未満では充分な析出が促進されず、一方24時間を超えると析出物が粗大化してしまうからである。

#### [0010]

【実施例1】図1は本発明に係わる合金試験片の作成工程を示す概略説明図で、表1に示す成分組成の合金となるように高周波溶解炉にて溶解し、370mm(幅)×1000mm(長さ)×180mm(厚み)のインゴットに鋳造した。900℃で熱間圧延し、厚さ20mmの板とした後、600℃以上の温度から水で急冷した。その後、400~700℃の温度範囲で2~6時間保持して加熱処理した後、片側の表面に2mmの面削を行った。

【0011】このようにして調整された試料を評価するため、試験片を $15mm \times 15mm \times 16mm$ にマイク

4

ロカッターで切断し、5%H2SO4で酸洗後、アセトン による脱脂を行い、In浴中に5分間浸漬し、ろうが均 一に濡れるかどうか目視観察してろう付け性の評価を行 った。また、加熱前後の試験片の硬度をビッカース硬度 計により測定し、30分間加熱後の硬度が初期硬度の8 0%となる温度を求め、この値で耐熱特性を評価した。 【0012】スパッタリング後の変形は、次のようにし て評価した。まず試験片を16mm (厚み)×190m m(直径)に切削加工し、これをバッキングプレートと 10 し、その上に厚さ5mm、直径120mmのA1のター ゲットを融点直上まで加熱したInろうでろう付けし た。スパッタリングは、電流15A、電圧400Vの条 件で行った。バッキングプレートの熱ひずみによる変形 量は、定盤上でノギスでバッキングプレートの浮き上が り高さを測定し、最大反り曲がり部分の浮き上がり高さ が3.0mmになるまでのスパッタリングの繰り返し回 数で評価した。熱伝導性については熱伝導測定機を使用 した。その結果を表1に示す。

[0013]

【表1】

No.     Co     P     その他     Cu       1     0.03     0.007     —     機       2     0.80     0.100     —     機       3     0.05     0.00     Zn:0.01, Sn:0.05     機       4     0.30     0.100     Fe:0.02     機       5     0.10     0.050     Ni:0.03, Pb:0.04     機       6     1.8     0.9     —     機       7     0.008     0.004     —     機       8     0.03     0.007     —     機       9     0.8     0.4     —     機		3					Ē	5
1 0.03 0.007 — 残   2 0.80 0.100 — 残   3 0.05 0.020 Zn:0.01, Sn:0.05 残   4 0.30 0.100 Fe:0.02 残   5 0.10 0.050 Ni:0.03, Pb:0.04 残   6 1.8 0.9 — 残   7 0.008 0.004 — 残   8 0.03 0.007 — 残   9 0.8 0.4 — 残	_		通展× 時間	付け性	(W/a·K)	試験における繰 り返し使用回数	(2)	
2 0.80 0.100 — 残   3 0.05 0.020 Zn:0.01, Sn:0.05 残   4 0.30 0.100 Fe:0.02 残   5 0.10 0.050 Ni:0.03, Pb:0.04 残   6 1.8 0.9 — 残   7 0.008 0.004 — 残   8 0.03 0.07 — 残   9 0.8 0.4 — 残		戡	450°C×8Hr	0	382	2.1	750	
3 0.05 0.020 Zn:0.01, Sn:0.05 幾   4 0.30 0.100 Fe:0.02 幾   5 0.10 0.050 Ni:0.03, Pb:0.04 機   6 1.8 0.9 — 機   7 0.008 0.004 — 機   8 0.03 0.007 — 機   9 0.8 0.4 — 機		斑	640°C×3Nr	0	375	1.8	735	
4 0.30 0.100 Fe:0.02 残   5 0.10 0.050 Ni:0.03, Pb:0.04 残   6 1.8 0.9 - 残   7 0.008 0.004 - 残   8 0.03 0.007 - 残   9 0.8 0.4 - 残	l i	獲	$550^{\circ}\text{C} \times 711^{\circ}$	0	380	2.0	745	
5 0.10 0.050 Ni:0.03, Pb:0.04 残   6 1.8 0.9 — 残   7 0.008 0.004 — 残   8 0.03 0.007 — 残   9 0.8 0.4 — 残		凝	$540^{\circ}\mathrm{C} \times 8\mathrm{Hr}$	0	378	1.9	740	
6 1.8 0.9 — 残   7 0.008 0.004 — 残   8 0.03 0.007 — 残   9 0.8 0.4 — 残		殠	550°C×7Hr	0	367	1.8	745	
7 0.008 0.004 — 機   8 0.03 0.007 — 機   9 0.8 0.4 — 機		僟	$540^{\circ}\mathrm{C} \times 8\mathrm{Hr}$	×	370	1.0	550	
9 0.8 0.4 一 残		凝	550°C × 7Hr	0	374	<del>-</del>	530	
9 0.8 0.4 一 强		溉	$370^{\circ}\text{C} \times 10\text{Hz}$	0	378	1.3	570	
6 V - L		鶧	$750^{\circ}\text{C} \times 1$ . $511\text{r}$	0	350	1.2	500	
NI: U. 4		践	550°C × 7Hr	×	345	6	640	
材		概	550°C × 7Hr	×	350	L	620	
Zr:0.09	Zr:0.09							
従来 12 二 二 無酸素銅 二		I		0	386	5	350	6

【0014】表1に示すように、本発明に係わる合金 は、充分な熱伝導度、ろう付け性、耐熱特性を示し、ス パッタリング使用回数においても格段の向上が見られ、 スパッタリング用バッキングプレート材として好適であ ることがわかる。

#### [0015]

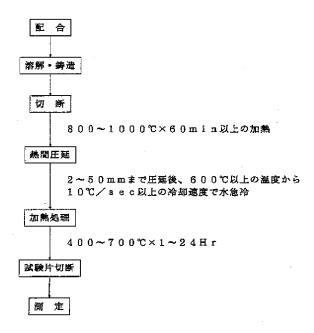
【発明の効果】本発明に係わる銅合金は、上記実施例か ら分かるように、ろう付け性、熱伝導度、耐熱特性及び スパッタリング繰り返し使用による耐熱ひずみに優れ、\*

\*高い信頼性が要求されるバッキングプレート材として好 適である。また、本発明の合金を使用する場合、溶解、 熱間圧延、熱処理等が極めて容易で技術的困難が全く無 い。したがって特殊な熱処理や複雑な工程を必要とする 40 従来の銅基合金に比べて簡単な工程で低コストでバッキ ングプレート材を製造することが可能になる。

## 【図面の簡単な説明】

【図1】本発明に係わる合金試験片の作成工程を示す概 略説明図である。

# 【図1】



# フロントページの続き

(51)Int.Cl.6		識別記号	FΙ		
C 2 2 F	1/00	650	C 2 2 F	1/00	650A
		681			681
		682			682
		683			683
		684			684A
		685			685Z
		686			686A
		691			691C
					691B
		692			692A
		694			694B

**PAT-NO:** JP410168532A

**DOCUMENT-IDENTIFIER:** JP 10168532 A

TITLE: COPPER ALLOY FOR BACKING

PLATE AND ITS PRODUCTION

**PUBN-DATE:** June 23, 1998

### INVENTOR-INFORMATION:

NAME COUNTRY

HONJO, HIROSHI

KANZAKI, TOSHIHIRO

SUGAWARA, AKIRA

# ASSIGNEE-INFORMATION:

NAME COUNTRY

DOWA MINING CO LTD N/A

**APPL-NO:** JP09290494

APPL-DATE: October 7, 1997

INT-CL (IPC): C22C009/06 , C22F001/08 ,

C23C014/34 , C22F001/00 ,

C22F001/00 , C22F001/00

### ABSTRACT:

PROBLEM TO BE SOLVED: To obtain a copper alloy for a backing plate having excellent characteristics of machinability, thermal conductivity, thermal resistance and brazability by composing it of Cu contg. Co and P in specified ranges.

SOLUTION: A copper alloy contq., by weight, 0.01 to 1.0% Co and 0.005 to 0.5% P, contq., at need, one or more kinds among Zn, Sn, Ni, Fe, Pb, Si, Al, Zr, Cr, Ti, In, Mg and Ag by 0.001 to 1.0% in total, and the balance Cu is cast, is thereafter heated at 800 to 1000°C for ≥60min and is subjected to hot rolling. The obtd. hot rolled sheet is cooled from ≥600°C at a cooling rate of ≥10°C/sec by water rapid cooling, and the cooled sheet is finished into a sheet thickness of 2 to 50mm, which is thereafter held at 400 to 700°C for 1 to 24hr to obtain a copper alloy. By the addition of Co, its thermal conductivity is increased without reducing the electric conductivity of copper, its deformation caused by thermal strains is reduced, and its machinability and brazability are improved, and by the addition of P, intermetallic compounds with Co are formed to improve its strength and thermal resistance.

COPYRIGHT: (C) 1998, JPO